PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

59-107066

(43)Date of publication of application: 21.06.1984

(51)Int.CI.

C22C 38/46 C22C 38/54

(21)Application number: 57-216549

UZZU 30/34

(00)D : CCI:

_

(71)Applicant : MITSUBISHI HEAVY IND LTD

(22)Date of filing: 10.12.1982

(72)Inventor: HIRATA ISAO

SAKUMOTO YOSHIRO

TODA SHIGEYUKI

ONO SHUJI

NAMISE KOUZOU

(54) HIGH-TOUGHNESS AND WEAR-RESISTANT STEEL

(57)Abstract:

PURPOSE: To provide a titled steel which is inexpensive and has high resistance to softening by tempering at a high temp. by composing the same of C, Si, Mn, Cr, Mo, V, Ni and Fe, etc. and of a specific compsn. CONSTITUTION: A titled wear-resistant steel consists of 0.4W0.6mass% C, 1.6W 2.2% Si, 0.5% Mn, 1W1.5% Cr, 0.8W1.2% Mo, 0.2W0.5% V, 1W2% Ni, and further 0.0005W0.001% B according to need and the balance Fe with ordinary impurities. Said steel is inexpensive, has excellent toughness and high resistance to softening by tempering and is suitable for a cutting edge, etc. of a motor grader. C and Si among the above-mentioned compsn. components is necessary to maintain wear resistance, toughness, etc., and Cr is necessary to maintain high hardness. Mo is effective in improving hardenability, toughness and resistance to softening by tempering, and V is effective in improving the resistance to softening by tempering and toughness as well as wear resistance. Ni improves thoughness and wear resistance. B contributes to an improvement in the resistance to softening by tempering, toughness and wear resistance.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

Date of final disposal for application

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2000 Japan Patent Office

(1) 日本国特許庁 (JP)

①特許出願公開

⑩公開特許公報(A)

昭59—107066

DInt. Cl.3 C 22 C 38/46 38/54

識別記号 CBH CBH

庁内整理番号 7147-4K 7147-4K

砂公開 昭和59年(1984)6月21日 発明の数 2 審査請求 未請求

(全 5 頁)

多高靱性耐摩耗鋼

②特

館 昭57-216549

22出。

願 昭57(1982)12月10日

79発明

平田勇夫

者 広島市西区観音新町四丁目6番

22号三菱重工業株式会社広島研

究所内

明 作本嘉郎

> 高砂市荒井町新浜2丁目1番1 号三菱重工業株式会社高砂研究

所内

明 者 戸田重行 勿発

高砂市荒井町新浜2丁目1番1 号三菱重工業株式会社高砂研究 所内

の発 明 小野修二

長崎市飽の浦町1番1号三菱重

工業株式会社長崎研究所內

79発 眀 浪瀬耕造 者

> 相模原市田名3000番地三菱重工 業株式会社相模原製作所內

MШ 三菱重工業株式会社

東京都千代田区丸の内2丁目5

番1号

邳代 理 人 弁理士 坂間暁 外2名

ø.

1. 発明の名称

高初性耐度扩照

2. 特許 該求の範囲

- 質振%でC 0.4~0.6, Si 1.6~2.2, Mn 0.5 以下, Cr I ~ 1.6, Mo 0.8 ~ 1.2, V 0.2 ~ 0.5, Ni 1 ~ 2 と 残 部Fe及び通常の不能物からなる高温での焼戻 軟化抵抗の優れた高靱性耐原耗期。
- 質服%で00.4~0.6、811.6~2.2、Mn 0.5 以下。 Cr 1~1.5, No 0.8~1.2, V 0.2~0.5, Ni 1~2, B 0.0005~0.001 と 残 部 Fe 及 び 頭 常 の 不 触 物 と か らなる高温での焼炭軟化抵抗の優れた高靱性 耐摩耗钢。

8. 発明の詳細な説明

本発明はモータグレーグのカッティングエッ ジ等に適用可能な焼炭し軟化抵抗の大きい高靱 性耐摩耗鋼に関する。

モータグレーダの カッチィングエッジは 耐摩 耗性が要求されるだけではなく、モータグレー

グを運転中に受ける各種御難に耐えられる高い 糊性(一般にはシャルピー衝撃値で3kgm/cd以上 必要と考えられている)が要求され、耐摩耗性 と陽朝性の両者を備えた材料が必要とされてい またカッティングエッジ材は使用中に と原際することにより発生する然によって焼尿 され硬度が低下し耐摩耗性が著しく低下する事 が明らかになった。特に積雪地でアスファルト 遊路の除雪作業に使用されるカッティングェッ ジは、氷やアスファルトとの摩擦による発熱が 大 で カ ッティング エ ッジ 先 蟾 が 500 ~ 600 じ を 魅える高温にさらされるため耐摩耗性低下の傾 向が大きく,耐久性向上を求められている。

従来モータグレーグーのカッティングエッジ 材として使用されている材料としては、JIS 規格の SCr445 或いは S; 台有 低を高めて網の耐 焼 戻 性 能 を 改 艮 し た 高 S i 系 鋼 (特 公 昭 47-8901 母 等)が あり, これらは比較的 温度 上昇 が 小さ い熱地作業に用いる場合又は小型機種に用いる

特問昭59-107066(2)

本発明は以上の事実及び従来網の欠点を鑑みてなされたもので、安価でかつ高温での焼戻軟化抵抗のすぐれた高靭性耐摩耗網の提供を目的とする。

本発明者らの研究によれば粗大なセメンタイ

めには、0.4 %以上を含有することが必要である。 しかし、0.6 %を越えると本発明網の特徴である Mo、Vの相互作用にも関係するが組織中の炭化 物が相大化し硬さは増加するものの朝性値を低 下させると共に、塊状の炭化物の脱落によって 肝耗が強むようになり、かえって耐摩耗性を低 下させる。従って、Cは0.4~0.6 %に限定する。

8:はNiとの共存によって、基地の硬さを高めるとともに、焼灰に当って炭化物を微細に折出し、観性、耐摩耗性向上に有効である。1.6%未満ではその効果が不充分である。また一方2.2%を越えると焼入性を阻害し、他のOr-Ni最を高める必要が出て来ると共に靱性の低下、及び焼割れ感受性が高くなる。従って8:は1.6~2.2%に限定する。

Mnは当常の製鋼において用いられる必須の元 素であるが、本発明網では81 景が高いためMn含 有量が高いと著しい能化を起し靱性が低下する ので、できるかぎり少ない方が好ましい。従っ ト分散の朝にくらべ、微細な Cr. Mo. V. W 等の炭化物の分散析出した鋼のほうが、常温の硬度が低くとも焼戻飲化抵抗が向上し、耐原耗性が著しく向上することがわかった。そこで本発明はこの知見を利用すべく次の2点を要目とする。

- (1) 質量%で C 0.4 ~ 0.6、 Si 1.6 ~ 2.2、 Mn 0.5 以下、Cr 1 ~ 1.5、 Mo 0.8 ~ 1.2、 V 0.2 ~ 0.5、 Ni 1 ~ 2 と 残部 Fe 及び通常の不執物からなる高温での焼炭軟化低抗の優れた高切性耐摩耗鋼。
- (2) 質能%でC 0.4~0.6. Si 1.6~2.2. Mn 0.5 以下.
 Cr 1~1.5. Mo 0.8~1.2. V 0.2~0.5. N1 1 ~ 2.
 B 0.000 6~0.00 1 と残部 Pe 及び通常の 不純物とからなる高温での焼戻軟化抵抗の優れた形図
 性制摩耗網。

以下,本発明の数値限定理由を説明する。

Cは耐摩耗性を維持するための硬さおよび関性に大きな影響を与える重要な成分であり、耐HaC 摩耗性の自安になる対策45以上の硬さを得るた

M て、#nは通常の製鋼に於いて支障のない範囲と して、0.5 %以下に限定する。

Crは、焼入性を向上し、焼入後の硬さを病め 高温焼便によっても高硬度を維持させる作用を 有する。このような効果を得るには、木発明鋼 のSi 和が高いために 1 %以上のCrが必要であり また 1.5 %を越えても、焼入性が飽和すると共に、 初性が低下して来る。従ってCrは 1 ~ 1.5 %に限 定する。

MoはCr, Ni との関係に於いて焼入性を高めると共に、焼俣酸性を抑えまたセメンタイトを分散させることにより朝性を高める。更に、 V との共存に於いて、 セメンタイトを安定にして、 A との投戻時の敗化物凝集を抑え、 V 炭化物による 2 次硬化を促進するので、 本発明の特徴である 2 次硬化抵抗向上に有効な元素である。このような効果は0.8%以上で得られるが、1.2%を越えても相乗されることはなく、効果は飽和し、 靱性を低下させる。 佐ってMo は0.8~1.2%に限定す

8.

Vは高温における焼膜によって微御な炭化物 を生成し、炭化物の2次硬化によって、結果的 に焼栗飲化抵抗を高めると共に、結晶粒を散制 化し、靱性を高めるものであり、単独でも効果 があるが、木発明網の用途の1つである 620 ℃ に近い条件に曝されるカッティングエッシに於 いて軟化を抑え耐摩耗性を維持するためには、 Moと共存させて著しい効果を引き出す必要があ る。このような効果を得るためには、0.2%以上 の V が必要であるが、 0.5 %を越える多州の V 添 加によって、V炭化物の過剰な析出は逆に炭化 物を相大化させ靱性、耐厚耗性を低下させる。 従って, Vは0.2~0.5%に凝定する。

Niは硬度向上に寄与しないものの基地の靱件 を高めることにより折出物の基地からの剝離を 防止する作用等をなし、粘果として鋼の耐爆耗 性向上させ、更にNo、Vの焼戻軟化抵抗の向上 と相乗されて、網に優れた耐摩耗性を賦与する。

その効果は、1%以上で得られるが、2%を越 えると残骸オーステナィトの折山により飲化し、 また脆化を起こすので餡化防止のために高価な Moを増加する必要がある。従って、Niは1~2 %に限定する。

第2発明網に含有されるBは飲食の添加で著 しく焼入硬さを高める。また 600 で以上での焼 厌 飲 化 抵 抗 も 大 き く 。 更 に 焼 戻 温 度 を 恋 め る こ とが出来るので朝性向上と、更に酷しい条件下 での耐原耗性向上が計れる。しかし 0.0005 %未 満の敵強の添加では、存る中における酸化、窒 化によって有効ポロン量が減少するので充分な 効果が得られない。また 0.001%を越える多断の 添加は、粒界にボロン化合物を析出させ、靱性 を低下させる。従って、 B は 0.0005~0.001 %に 限定する。

以下実施例によって本発明を説明する。

第 1 表の合金組成の網を溶解、精錬し造塊し た後 150 mm 巾×15 mm厚さの断頭形状に熱聞圧延

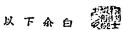
した。熱処理は、1026℃で拡散焼雑後 875 ℃で 焼車したものを 925 ℃で油焼入し各種の温度で 焼 戻しした。更に、従来鋼は所定の温度で、比. 枚朋及び本発明期は 640 で変焼戻したものにつ HRC Y いて常温便さ(####)、衝変似(2 mp U ノッチ 試験温度常温)及び摩耗試験を実施し比較した。 その精果を第2表に示す。

摩耗試験は、16 mm t×150 mm 中の試験片を土木 用コンクリート(圧縮強度 850 kg/cml. 相骨材展 大 20 mm , ス ラ ン プ 最 80 ma)に 1.5 kg/cml の 荷 重 で 抑 し付け、走行速度、 8.4 km/Hr で 8.4 km 走行後の序 耗損を求めて比較した。尚本試験の試験片先端 温度は最高 585 でに遊した。第 2 表にその結果 を示すが従来嗣1及び2に比べ本発明幹は焼戻 温度が高いにもかかわらず便さが大で、靱性。 耐燃耗性共に著しく優れていることがわかる。

第2回は焼炭性能曲線により本発明網の特徴 を従来網と比較したもので、本発明闘の焼戸数 化抵抗は 400 で以上の温度で著しく大きく、高 温焼 戻でも 无分な 皎さが 得られるのでカッティ ングエッジのような 安先先端温度が 640 ℃に近 い温度に噤されても、硬度低下がなく遅れた耐 原耗性を維持する。

第 3 図は本発明網と従来網の高温硬さ曲線を 示すもので、本発明領は焼展温度が高いので、 常温及び低温域の硬さは従来網に比べて低いが, 400 ℃を越える温度銀坡での硬さ低下が少なく。 高温に曝された場合の軟化が小さいと共に、高 温に於ける硬さが高く、耐原耗性に優れる。

・以上のべたとおり、本発明の高籾性関原耗鋼 は安価な上に靱性にすぐれ、更に高温での焼戻 軟化抵抗が大きく耐原耗性にすぐれるので、― 般の靱性の求められる耐磨耗部材をはじめ各種 雄設機械,ブルドーザの切刃等に適用でき,特 にモータグレーグの カッティング エッジとして 盘 適 で ある。



733)	教
--------------	---

		n	8 i	M n	0.	М 0	V	N .	В	(A *
	\geq						Ĺ	_ " '		
従来	1	0.4 6	0.21	0.72	1.14	-	-	-		80 / 446
舺	2	0.48	1.9 2	0.40	1.02	_		_		க்க்ள்
	-	0.84	1.6 0	0.40	1.82	1.0 5	D. 2 6	1.60		υŒ
} }	2	0.66	1.92	0.4 6	1.80	0.88	0. 2 &	1.48	-	C &
		0.62	1.4 2	0. A B). Z 9	1.0 2	0 2 8	1.4 6	-	S.OE
此	4	0.64	2.89	6, B 7	1. 2 6	0.96	0.25	1.68	_	8,4
1	6	05 8	1.96	0. 5. A	1. 2 0	0. 9 5	0.26	1.52	٠,,	м в ф
		0.62	1.9 2	0.42	0.70	1.00	Q. 2 9	1.58	-	பாத
- 1	7	0.52	1.94	0. 8 a	1. 0 4	1.04	0. 8 0	1.29	_	மாத
**	8	0.5 1	1.89	0.46	1. 2 8	0. 6 8	0.2 B	1.58	_ !	Mode
- 1	9	0.5 2	1.9 7	0.42	1.26	1.4.4	0. 3 2	1.6 1	_	M o &
4	1 0	0.5 1	1.9 5	0. 9 9	1.80	0.98	0.16	1.52	_	٧ ينو.
i	1.1	0.52	1. 9 2	0.28	1. 4 8	1.08	0.58	1.4 6	_	v æ
49	1 2	0. n. a	1. 9 9	0.40	1.26	0.87	0.27	_		N:#
- {		0.54	1.09	0.4 2	1.89	0.9.5	0.25	0.81		Nin
		0.5 1	1.9 2	0.00	1. 8 0	0.98	0. 8 0	2.58	_	NIS
ı	16	0.68	1.9 2	0. 8 8	1. 2 2	0.9.9	0.27	-	0.0020	B 4
										55
*	<u>'</u>	0.4 5	1.6 4	0. + 0	1.16	0.85	0.28	1.89	-	第1559
発	z I	0. 5 7	8.02	0.89	1. 8 8	1.06	0.45	1.6 9	-]	*
93	*	0.4 7	1.9 6	0. # 8	1.4 2	1.0 2	0.80	8.6 9	0.DG08	第2発明
# }	4	0.64	1.87	0.40	1.2 4	0.94	0. 2 9	1.20	8000.0	

※ Bは泰加量、B以外は含有數(分析值)

		⊕ ट म ःसङ्	斯 数 fft kg·m /ed	京托被索	快庆瓜皮
従来	1	12.7	1, 9	D. 8 2	4 2 0
994	2	5 8.4	4.1	0.4 0	400
	'	2 9. 2	6.0	0.4 3	5 4 D
	2	4 8.7	2. 6	0.60	640
		4 2.6	5.2	0.80	840
It	4	4 9. 2	9.8	021	640
	6	4 8. 3	j. 9	0.18	640
	6	■ 6 2	5. D	0.4.5	6 4 D
	7	4 6.2	2. 2	0.19	640
較	В	4 2.8	8. 2	, ac.0	6 4 0
	9	4 7. 6	2. 4	0.09	6 1 0
- 1	10	4 1.8	4. 8	0.29	5 4 0
- 1		4 9. B	2. 0	0.28	6 4 0
#1	, 2	4 5.4	1, 6	0.28	6 4 0
	, ,	459	2, 6	0.25	6 6 0
- 1		4 0.0	8. Z	0.49	6 4 0
- 1	, ,	4 8.9	2 1	0.14	640
	1	4 5.B	6.1	0, 0 7	110
*	2	4 5. 9	4. 6	0.05	5 (0
野野	A	4 7. 8	. 4.6	0.08	6 4 0
佣		(8.)	4.0	0.02	610

**摩耗試験としてアスケルト道路で実機装着を介試験を行い、ここでの摩鞋減量とは単位走行距離(km)あたりの板層減(mm)をさす。

4. 周前の簡単な説明

第 1 図はモータグレーグの除馬作乗時におけるカッティング先端の最高温度測定例を示すグラフ、第 2 図は従来捌と本発明納の規度性能曲線、第 8 図は従来綱と本発明納の高温便き曲線を示すグラフである。

代理人 拔 間 追责登

